

# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number:

61257459 A

(43) Date of publication of application: 14.11.86

(51) Int. Ci

C22F 1/04 C22C 21/00

(21) Application number: 60099069

(22) Date of filing: 10.05.85

(71) Applicant:

**FURUKAWA ALUM CO LTD** 

(72) Inventor:

TOGAMI YOSHIRO **ASAMI SHIGENORI OOSHIMA TSUTOMU** 

### (54) MANUFACTURE OF ALUMINUM FOIL

### (57) Abstract:

PURPOSE: To manufacture Al foil having no pinholes by controlling conditions during soaking, the time from the end of the soaking to the beginning of hot rolling, the hot rolling, cold rolling and process annealing so as to reduce the amount of soluble impurities and to inhibit the precipitation of Si as a simple substance.

CONSTITUTION: The composition of an ingot is composed of, by weight, 0.1W1% Fe, 0.005W0.05% Ti, <0.3% Si, <0.03% Cu, <0.01% Mg, <0.01% Mn and the balance Al. The ingot is soaked at 470W580°C for 2W24hr, cooled to 380W470°C, hot rolled at 380W470°C starting temp. and 210W260°C finishing temp., cold rolled at 350% draft and subjected to continuous process annealing at 400W600°C for 210min. Cold rolling is then carried out again to manufacture Al foil.

COPYRIGHT: (C)1986,JPO&Japio

# ⑩ 日本 国特許庁(JP)

⑩ 特許出願公開

# 母 公 開 特 許 公 報 (A) 昭61 - 257459

⑤Int,Cl.⁴

識別記号 庁内整理番号

母公開 昭和61年(1986)11月14日

C 22 F 1/04 C 22 C 21/00 A-6793-4K 6411-4K

審査請求 未請求 発明の数 1 (全7頁)

❷発明の名称

アルミニウム箔地の製造法

②特 願 昭60-99069

**20出 願 昭60(1985)5月10日** 

日光市清滝桜ケ丘町1番地 古河アルミニウム工業株式会

社技術研究所内

⑩発明者 浅見 重則

日光市清滝桜ケ丘町1番地 古河アルミニウム工業株式会

社日光工場内

⑩発 明 者 大 嶋 務

福井県坂井郡三国町黒目21番地1 古河アルミニウム工業

株式会社福井工場内

⑪出 願 人 古河アルミニウム工業

株式会社

砂代 理 人 弁理士 箕 浦 清

東京都千代田区丸の内2丁目6番1号

### 明 細 書

- 1. 発明の名称 アルミニウム箔地の製造法
- 2. 停許請求の範囲
- (1) Fe 0.1~1.0 wt が、T10.005~0.5 wt が、S10.3 wt が以下、Cu0.03 wt が以下、Mg

   0.01 wt が以下、Mn0.01 wt が以下、残器ALからなる鋳塊を470~580でで2~24時間 均熟処理した後、380~470でまで冷却し、380~470でまで冷却し、380~470でで満間圧延を開始し210~260でで圧延を終了し、とれに圧下率50が以上の冷間圧延と連続銹鋼炉による400~600でで10分以内の中間銹鋼を施し、しかる後冷間圧延を行かうことを特徴とするアルミニウム循準の製造法。
- ② 均熱処理した後、50℃/時以下の平均市却 速度で380~470℃まで冷却する特許請求の 範囲第1項記載のアルミニウム箔地の製造法。
- (3) 均熱処理した後、380~470℃まで冷却し、 その裏変で30分以上加熱保持して熱関圧延を

開始する特許請求の範囲第1項又は第2項記載 のアルミニウム指地の製造法。

3. 発明の詳細な説明

### 産業上の利用分野

本発明はアルミニウム箔地の製造法に関し、 権 特にピンホールの少ない哲性25 μm以下の箱地 を製造するためのものである。

### 従来の技術

一般にアルミニウム 箱地は用途によつて異なるが、厚さ 5.0~200 µmのものが多く用いられてかり、通常 Cu 0.0 4 w tが以下(以下 w t がを単にがと略配)、Si 0.2 が以下、Fe 0.2 5 が以下、Mn 0.0 3 が以下、Mg 0.0 3 が以下、Zn 0.0 4 が以下、Ti 0.0 3 が以下、AL9 9.7 が以上の JIS 1070、Cu 0.1 0 以下、Si + Fe 0.7 に以下、Mn 0.0 5 が、Zn 0.0 5 が以下、AL9 9.3 が以上の JIS 1N30、Cu 0.0 5~0.2 0 が、Si 0.6 が以下、Fe 0.7 が以下、Mn 1.0~1.5 が、Zn 0.1 0 が以下、Mn 1.0~1.5 が、Zn 0.1 0 が以下、機能 ALの JIS 3 0 0 3 からなる。

とれ毎は倒塊を均無化処理してから無間圧延 し、しかる後冷間圧延と循地焼鈍を行なつて造 られている。しかしながら箱圧が25gm以下 になるとピンホールの発生を避けることができ ず、透湿度(通気度)が増大する欠点があり、 用途によつてはこれが大きな問題となつている。

最近特公昭59-19186号公報に圧延便化の少ない箱圧延性に優れたアルミニウム箱地の製造法が提案された。との方法は下e0.1~0.8 %、Ti0.003~0.8 %、を含有し、不純物として 81を0.2 %以下、Cuを0.03%以下、Mnを 0.008%以下、Mgを0.008%以下に抑え、 独部Aとからなる鋳塊を500~600℃で均熱 化処理した後、熱間圧延してから圧下率50%以上の冷間圧延を加え、その後280~340℃で箱地鐃銭を行なりものである。との方法によれば均熱化処理と搭地鐃銭の組み合せにより、単体Siを積極的に析出させて圧延条件の 超み合せを若干緩やかなものとすることにより、

**-3-**

**۵**,

# 問題点を解決するための手段

本発明はこれに鑑み種々検討の結果、均熱化 条件、均熱化後から熱間圧延を開始するまでの 条件、熱間圧延条件、冷間圧延条件及び中間祭 鈍条件を制御して固溶不純物量を減少させたり え、単体Siの析出を抑えることによりピンホ ールの少ない箔地を製造し得ることを知見し、 更に検討の結果ピンホールの少ない箔を製造す ることができるアルミニウム箔地の製造法を開 発したもので、Fe 0.1~1.0%、Ti 0.005~ 0.5%、S10.3%以下、Cu0.03%以下、Mg 0.01 利以下、Mn 0.01 利以下、 残部Aとから なる鋳塊を470~580℃で2~24時間均熱 処理した後、380~470℃まで冷却し、380 ~470℃で熱間圧延を開始して210~260℃ で圧延を終了し、だれに圧下率50多以上の意 間圧延と連続焼鈍炉による400~600℃で 10分以内の中間焼鈍を施し、しかる後冷間圧 延を行なりことを解徴とするものである。√

ビンホール数を少なくすることができるとして いる。

#### 発明が解決しようとする問題点

単体Siを積極的に析出させることにより、 圧延硬化を若干緩やかなものとすることは可能 であるが、合せ圧延を行なり薄物箱では逆にピ ンホール発生の大きな原因となつている。即ち Siは耐寒耗性材料に添加されるようにそれ自 体非常に硬い物質であり、これが柔かいALマ トリックス中に存在すると、圧延によつて薄く なつていく場合、変形して伸ばされるのはAL マトリックスのみで単体SIが変形することは たい。 従つてAシマトリックスと単体Si の昇 面は加工硬化が進んで不安定な状態とたる。更 化単体Siは再結晶前の旧粒界等の転位密度の 高い領域に集団となつて析出する傾向が強い。 とのようなことから硬い単体SI粒子が柔かい Aとマトリックス中に集団となつて存在すると とになり、重ね合せ圧延を行たりよりな薄御箔 ではピンホールの発生の大きな原因となつてい

- 4 -

即ち本発明者等は箱のピンホール数及び圧延 硬化に関する一連の研究から次のようた知見を 得た。

(1)圧延硬化は固溶不純物量と密接な関係があり、 固溶Fe、Si、Mg、Cu、Mnは何れも加工軟 化を抑制し、圧延硬化の製因となるばかりか、 ピンホールを増大する。

②圧延硬化と圧延性の間には、箱塩素板から箱 圧延の1パス又は2パスの領域で高圧下の可能 な圧延速度の上がるものは箱地素板からの加工 硬化率が小さい。ただし強度の絶対値はさほど 問題ではない。

(3) 存的にしたどきのピンホール数と名の組織を対応させたととろ、ピンホールの多いものには単体Siの析出が多く見られ、ピンホールの少ないものには単体Siの析出がほとんど見られず、かわりにAL-Fe-Si系の化合物が見られる。

とのよりな知見に基づきピンホール数が少な く、しかも圧延性を良好にする箱地の製造法と しては、固溶不純物量の低減を計り、かつ固溶 Si量の低減をAlo-Fo-Si系化合物として単体 Siの析出を抑制する必要がある。これについて更に検討の結果、上記製造法を得たものである。

作用

本発明において下e含有量を 0.1~1.0 %と限定したのは、 Fe は適度な強度の増加及び結晶 粒の機細化効果があり、更に箔圧延の最終パス において加工軟化させる効果を示する、 0.1 % 未満では効果が少なく、 1.0 %を越えると財食 性を低下するためである。

T1含有量を0.005~0.05多と限定したのは、T1は鋳造組織を微細物一次等軸晶とするために必要な元素であるが、0.005多未満では効果が少なく、0.05多を魅えても大幅な効果が期待できないためである。尚T1の添加はALTi日合金又は/及びALTi-B田合金として添加すればよい。

Si含有量を 0.3 が以下と限定したのは、 Si 2)

としたものである。
上記組成の鉤塊を470~580でで2~24 2時間均熱処理するのは、鉤塊中の固溶不純物量の低級、特に固溶Si量をAL-Fe-Si系化合物として減少させるためで、470で未満では効果が少なく、580でを越えると鉤塊中のAL-Fe 晶出物が安定なAL-Fe 化合物となり、AL-Fe 一Si系化合物へと変化しないため、固溶Siを減少させることができないためである。また処理時間が2時間未満では均熱効果が少なく、24時間を越えても固溶Si量の減少が望めないためである。

次に均熱処理後、380~470でまで冷却して熱間圧延を開始するが、この冷却において50℃/時以下の冷却速度で冷却するか又は/及び380~470℃の離度で30分以上加熱保持することにより、鉤塊中の固溶不純物量を減少させ、中でも固落SiをA2-Fe-Siの金属間化合物として折出させることができる。とのよりにして380~470℃で熱間圧延を開

はAもに対する固溶度が大きく、圧延硬化を促 進させるため、できるだけ少ない方が良いため である。即ちSi含有量を0.01%以下に抑える ととができればそれだけてピンポール数が少な・ く、圧延性の優れた指地の製造が可能となる。」 しかしSiはAと地会に不可避的に含まれると とろからを工程において A LードeーSi 系化合 物として固落Si量を減少させることができる 量から0.3多以下に抑えたもので、0.3多を越え ると固縛Si量が増加し、ピンポール数を増大 するばかりか、圧延性も劣化する。 Cu含有量を0.03多以下、Mg含有量を0.01 2 多以下、Mn含有量を0.01多以下と限定したの は、これ等元素はSi同様Aと地金に不可避的 に含まれ、人とに対する固裕度が大きく、圧延 硬化を促進させるため、できるだけ少なく抑え る必要があるためである。↑しかしてとれ等元素 は箔地にある程度の強度を持たせるために多少 含有させる必要があり、この面からCuを0.03 多以下、Mgを0.01多以下、Mnを0.01多以

始し、210~260でで終了するのは、熱間圧 延中にも硬い単体Siの析出が起るところから 熱間圧延の際及び熱間圧延後のコイル機取りに かける単体Siの析出を抑えるためであり、開 始温度が380で未満では変形抵抗が大きく生 酸性が分り、470でを魅えると熱間圧延中に単 体Siが析出し暑くなる。また終了温度が210 で未満では圧延油の巻込みが生じ易く、260で を越えると単体Siの析出が起り易くなるため である。尚上配温度範囲で熱間圧延を行なえば 人と一下e-Si案化合物が積極的に析出し、単体

- B -

またその後の冷間圧延における圧下率を 5 0 が以上としたのは、累材にある臨界加工変以上の報性変形を与えた後、ある温度以上に加熱することにより転位密度の高い領域から新たに転位密度の小さい結晶粒に放展させるためである。即ちこの再結晶において結晶粒度が小さいほど、 落圧延における重ね合せ圧延の合せ面が良好な ものとなるため、再結晶により平均粒径を 5 0

Siの析出を抑えることができる。 \

μm以下とするととが譲ましく、 このためには 圧下率を 5 0 %以上とする必要がある。

次に逆続焼鈍炉により400~600でで100 公分以内の中間焼鈍を行なりのは、箔塊を軟質させて結晶粒を微細均一にすると共に、単体Siを析出させるととなく、Al-Fe-Si系化合物を均一微細に析出させてその後の冷間圧延を容易にするためであり、中間焼鈍温度が400で未満では短時間で軟質化させるととができず、600でを越えると結晶粒が租大となりやすく、更に析出物のマトリックスへの再固溶が進むよりになるためである。また焼鈍時間が10分を越えると結晶粒が租大となりやすく、析出物もマトリックスへと再固溶するよりになり好ましくない。

### 突施例(1)

第1表に示す組成のアルミニウム合金を常法 により鋳造し、 これらを530でで6時間均熱 処理した後、430でまで40℃/時の冷却速度 で冷却し、400でで熱間圧延を開始し、220~

- 1 1 -

250℃で圧延を終了するようにして、 この間 に厚さ4mmに圧延した。 これを厚さ 0.8 mmまで 冷間圧延した後、連続焼鈍炉により500℃で90 秒の中間焼鈍を行ない、しかる後厚さ 0.4 2mmま で冷間圧延し、これを格圧延により厚さ5.0 μm の格に仕上げた。

これ等について圧延性を評価すると共に厚さ 5.0 μmの箱についてピンホール数を測定した。 これ等の結果を第1表に併記した。

尚圧延性の評価は上記符圧延工程において、 厚さ0.2 mでサンプルを採取して引張強さを測 定し、厚さ0.2 mから0.1 mまでの圧延パス国 数を調べた。圧延は2 設圧延機を用い、前方。 後方張力なし、調滑油なしの条件で行なつた。 また厚さ0.8 mから厚さ5.0 μmの落に 仕上げ るまでの間にサンプルを採取し、厚さ0.8 mから厚さ5.0 μmの箱に仕上げるまでの加工硬化 曲線を作成した。その結果を第1 図に示す。

- 1 2 -

第 1 费

製造法	NG.	· 	艇	荿	<del>(%</del> )				列張強さ	圧延回数 (回)	ピンポール 数 (個/㎡)
		Si	Fe	Сu	Mn	Mg	T i	AL	(Kq/±8)		
本発明法	1	0.007	046	0.015	0.002	0.001	0.012	践	1 5.0	10	100
,	2	0.14	045	0.014	0.002	0.002	0.014	表	1 5.8	11	200
比較法	3	0.35	047	0.015	0.001	0.002	0.015	弢	1 7.2	20	5000
,	4	0.13	045	0.013	0.0 2	0.0 2	0.014	改	1 8.1	2 6	30000
#	5	0.14	047	0.035	0.003	0.002	0.013	碘	1 6.7	2 3	7000

第1図及び第1表から明らかたように、本発明法拠1~2は加工硬化が比較的小さくピンホール数も少たいのに対し、Si含有量の多い比較法拠3、Mn及びMg含有量の多い比較法 Na 4、Cu含有量の多い比較法拠5は何れも本発明法拠1~2と比較し、圧延性が悪くピンホール数も非常に多くなつていることが判る。実施例(2)

Si0.13%、Fe0.47%、Cu0.013%、Mn0.003%、Mg0.002%、Ti0.013%、残部ALからなる合金を常法により密解偽造し、鎖塊を530℃で6時間均熱処理した後、40℃/時の冷却速度で獲々の熱間圧延温度まで冷却し、種々の条件で熱間圧延を行ない、これより透過電調サンブルを作成し、EDX(エネルギー分散型X級マイクロブナライザー)により単体Si析出の有無を調べた。その結果を第2図に示す。

図は縦軸に無関圧延終了高度、横軸に無関圧 延開始温度を取り、単体Siの析出の有無を示 したもので、図中○印は単体Siの析出なし、

-14-

出回自済を 0.007 500 g 250 **美国田**萬 g 复 380 \$50 003 g 1300 また400/母 布拉条件 整色 1.2 13 0.1 6 #3 **#**X #K **张晓福** 

△印は単体 Siのわずかを析出、×印は単体 Si の析出が多いものを示す。

図から明らかなように、熱間圧延開始温度が380~470℃、終了温度が210~260℃であれば単体 S1 の析出を抑制できることが判る。 実施例(3).

Si0.14%、Pe0.46%、Cu0.013%、Mn0.003%、Mg0.001%、Ti0.014%、残額 Aとからなる合金を常法により溶解鋳造し、鋳塊を第2揆に示す製造条件で均熱処理、冷却、4.0mまで熱間圧延、0.8mまで冷間圧延、中間銹鈍、冷間圧延により厚さ0.42mとし、これを箔圧延により厚さ5.0 mmの箱に仕上げた。

とれ等について実施例(1)と同様にして圧延回数とピンホール数を測定すると共に、厚さ 0.4 2 mの格地について単体 S i の析出量を調べた。 これ等の結果を第2要に示す。

-- 1 5 --

第2姿から明らかなよりに本発明法拠6~11 は何れも単体Siの折出が少なく、加工性も良 好でピンホール数も少ないことが判る。

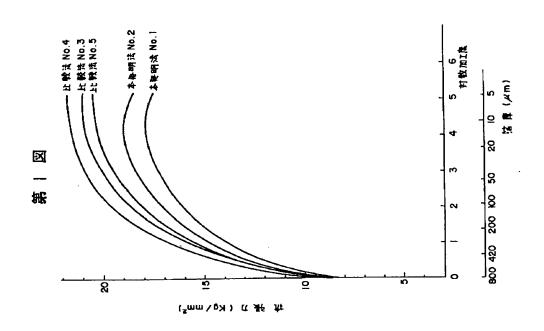
とれに対し均熱処理温度が高い比較法拠12、 中間焼鈍温度が低い比較法拠13、熱間圧延開 始温度及び終了温度が高い比較法拠14、中間 焼鈍時間が長い比較法拠15は何れもピンホー ル数が増大している。

### 発明の効果

とのように本発明によればピンホールの少ない 哲地を容易に製造し得るもので、透過性(通気性)の少ないアルミニウム 箱を提供するととができる顕著な効果を奏するものである。

## 4. 図面の簡単な説明

第1図は本発明法における格地の加工硬化に及ぼすSi;Fo,Mn,Mg等の影響を示す説明図、第2図は本発明法における単体Siの析出に及ぼす機関圧延開始温度と終了温度の影響を示す説明図である。



# 手統補正藝伯希

昭和60年11月19日

# 特許庁長官 宇宙網 道直 郎 段



1.事件の表示

昭和60年 特許願 第99069号

2. 発明の名称

アルミニウム箔地の製造法

3、補正をする者

事件との関係 特許出願人

住 所

東京都千代田区丸の内2丁目6番1号

名称

古河アルミニウム工業株式会社

4. 代 理 人

住所

東京都千代田区神田北乗物町16番地

〒101 英ピル3階

電話 (252)6619(代)

(6348)弁理士 箕 湖

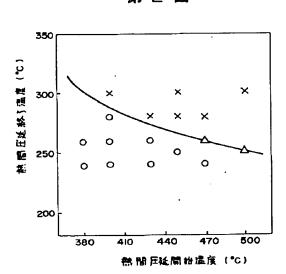
78

氏 名5. 補正の対象

明細書の特許請求の範囲の制及び発明の詳細な説明の制







- 6. 補正の内容
- (1) 特許請求の範囲を別紙の通り訂正する。
- (2) 発明の詳細な説明において、第3頁第3行に 「笞圧」とあるを「笞厚」と訂正する。
- (3) **周第**3 頁第10行に<del>それぞれ</del> 「T i 0.003~ 0.8%」とあるを 「T i 0.003~0.08%」と訂正する。
- (4) 両第5 頁第11行~第12行に 「Ti 0.005~ 0.5%」とあるを 「Ti 0.005~0.05%」と訂正する。
- (6) 同第14頁第16行に「単体Si」とあるを 「単体Siの」と訂正する。
- (7) 同第17頁第11行に「透過性」とあるを 「透湿性」と訂正する。

(別 紙)

#### 特許請求の範囲

- (1) Fe 0.1~ 1.0wt%、T; 0.005~0.05wt%、Si 0.3wt%以下、Cu 0.03wt%以下、Mg 0.01wt%以下、Mn 0.01wt%以下、残部A 1 からなる紡塊を 470~ 580℃で2~24時間均熱処理した核、 380~ 470℃まで冷却し、 380~ 470℃で無間圧延を開始し 210~ 260℃で圧延を終了し、これに圧下率50%以上の冷間圧延と連続焼鈍による 400~ 600℃で10分以内の中間焼鈍を施し、しかる後冷間圧延を行なうことを特徴とするアルミニウム箔地の製造法。
- (2) 均熱処理した後、50℃/ 時以下の平均冷却速度で 380~ 470℃まで冷却する特許請求の範囲第1項配載のアルミニウム箱地の製造法。
- (3) 均熱処理した後、 380~ 470℃まで冷却し、 その温度で30分以上加熱保持して熱間圧延を削 始する特許請求の範囲第1項又は第2項記載の アルミニウム箱地の製造法。

- 2 -